



Рис. 1

ской задачи будет совпадать с решением исходной задачи. Значения зазоров заранее неизвестны, поэтому в первом приближении они задаются равными нулю ($\delta_i=0$, $i=1, 2, 3$) и уточняются на каждом шаге итерационного процесса.

Сходимость описанного процесса теоретически не доказана, но проведенные расчеты показали, что он сходится и притом быстро. Поскольку решение задачи и без наличия податливого слоя вдоль бортов шва при учете трения ищется на основе итерационного процесса [1], данный подход позволяет решить задачу без серьезного увеличения объема вычислений и введения дополнительных податливых элементов. Поэтому рассматриваемый метод может оказаться особенно эффективным при решении задач теории упругости для тел с большим количеством швов (разрезов).

Литература

1. Вовкушевский А.В., Шойхет Б.А. Расчет массивных гидротехнических сооружений с учетом раскрытия швов. – М.: Энергоиздат, 1981. – 136 с.

ИССЛЕДОВАНИЕ УСТОЙЧИВОСТИ СТЕРЖНЯ СТУПЕНЧАТО-ПЕРЕМЕННОЙ ЖЕСТКОСТИ

Тазюков Б.Ф.

Казанский государственный университет

Рассмотрен стержень, состоящий из трех звеньев. Крайние части, каждая длиной l_1 , имеют жесткость EJ_1 , средняя часть, длиной $a = 2l_2$, – жесткость EJ_2 , l – общая длина стержня. Так как учитывается способ за-

крепления концов стержня, то дифференциальные уравнения изогнутой оси для каждой части имеют 4-й порядок

$$EJ_1 V_1^{IV} + P V_1^{II} = 0, \quad EJ_2 V_2^{IV} + P V_2^{II} = 0.$$

Граничные условия на концах и в точках сопряжения имеют вид

$$V_1 = 0 \text{ при } x_1 = 0, \quad V_1 = V_2 \text{ при } x_1 = l_1 \text{ и } x_2 = 0, \quad \frac{dV_1}{dx_1} = \frac{dV_2}{dx_2} \text{ при } x_1 = l_1 \text{ и } x_2 = 0.$$

Запишем статические граничные условия для моментов и перерезывающих сил

$$EJ_1 \frac{d^2 V_1}{dx_1^2} = EJ_2 \frac{d^2 V_2}{dx_2^2} \text{ при } x_1 = l_1 \text{ и } x_2 = 0,$$

$$EJ_1 \frac{d^3 V_1}{dx_1^3} = EJ_2 \frac{d^3 V_2}{dx_2^3} \text{ при } x_1 = l_1 \text{ и } x_2 = 0,$$

и условия симметрии

$$V_2(0) = V_2(2l_2), \quad V_2(l_2) = 0.$$

С учетом кинематических и статических граничных условий стыковки получено трансцендентное уравнение

$$\frac{k_1}{\operatorname{tg} k_1 l_1} = k_2 \operatorname{tg} k_2 l_2$$

и проведен его качественный анализ.

Численный анализ этого уравнения в пакете программ Mathematica 3.0 показал, что если ширина средней части стержня больше ширины крайних частей, то $P_{KP} > P_3$ и изгиб средней части наименьший. Если же ширина средней части меньше ширины крайних частей, то $P_{KP} < P_3$ и изгиб средней части наибольший. Если стержень однородный, то $P_{KP} = P_3$, при этом изгиб средней части представляет собой синусоиду.

Литература

1. Вольмир Ф.С. Устойчивость деформируемых систем. – М.: Наука, 1967. – 984 с.